# (19) 日本国特許庁 (JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2001-244042 (P2001-244042A)

(43)公開日 平成13年9月7日(2001.9.7)

(51) Int.Cl. <sup>7</sup>	徽別記号	F I	テーマコード(参考)
H 0 1 T 13/20		HO1T 13/20	В
13/39		13/39	

# 審査請求 未請求 請求項の数5 OL (全 5 頁)

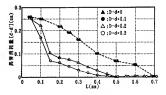
(21)出願番号	特職2000-390950(P2000-390950)	(71)出職人	000004547	
			日本特殊陶業株式会社	
(22) 出願日	平成12年12月22日(2000.12.22)		愛知県名古屋市瑞穂区高辻町14番18号	
		(72)発明者	松谷 渉	
(31)優先権主張番号	特願平11-364101		名古屋市瑞穂区高辻町14番18号 日本特殊	
(32)優先日	平成11年12月22日(1999.12.22)		陶業株式会社内	
(33)優先権主張国	日本 (JP)	(74)代理人	100094190	
			弁理士 小島 清路	

### (54) 【発明の名称】 内燃機関用スパークプラグ

# (57)【要約】

【課題】 溶接による接合部の近縁における電極チップ の異常消耗が抑えられ、長期に渡って優れた性能が維持 される内燃機関用スパークプラグを提供する。

【解決手段】 基体と、一端側が基体の端面に接合された電機チップとからなる軸線方向に延びる中心電機を備 表、基体と電機チップとの投合部と、電機チップの他端側の端面との距離が少なくとも0.15mm、特に少なくとも0.2mmであって、電機チップと投合部との界方向の寸法が、他端側と比較して少なくとも0.2mm、特に少なくとも0.25mm大きい内盤機関用スパークブラグを得る。接合部の深さは0.1mm以上、特に0.18mm以上であることが好ましい。また、電帳チップは、それぞれ所定量の(1)Rh、(2)Pt、(3)RhとRu若しなけました。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 基体と、一端側が該基体の端面に接合された電極チップと、該基体の成分と該電極チップの成分とを含する合金から形成され、該基体と該電極チップの成分とを接合する接合部とからなる軸線方向に延びる中心電極を備え、該接合部と、該電帳チップの他端側の端面をり距離が少なくともの、15mmであって、上記電極チップン上記機等との野面のうち上記電艦所展も近い位置における上記電極チップの径方向の寸法が、上記他端側における上記電極チップの径方向の寸法が、上記他端側における上記電極チップの径方向の寸法が、上記他端側における上記電極チップの径方向の寸法と比較して少なくともの、2mm大きいことを特徴とする内燃機関用スパークプラグ。

【請求項2】 上記電極チップと上記接合隊との界面の うち上記他端側に最も近い位置からの、上記軸線に対し て垂直方向の上記接合部の深さが0.1 mm以上である 請求項1記載の内燃機関用スパークブラグ。

【請求項3】 上記電極チップの上記他端側の径方向の 寸法が0.4~1.2mmである請求項1又は2記載の 内燃機関用スパークプラグ。

【請求項4】 上記電極チップは、(1) 3 - 5 0 質量 %のRh、(2) 1 - 0 1 0 質量%のPt、又は(3) R トとRu 著しくはFt との合計が5 0 質量%以下であり 且つそれぞれ1 質量%以上の該Rh、該Ru、該Ptを 含有する Ir を主成分とする合金よりなる請求項1乃至 3 のうちのいずれか1 項に記載の内燃機関用スパークブ ラグ。

【請求項5】 上記電極チップは、粉末焼結法又は熱間 ヘッダー加工法により作製される請求項1万至4のうち のいずれか1項に記載の内燃機関用スパークプラグ。

#### 【発明の詳細な説明】

### [0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、内燃機関用スパー クブラグに関する。更に詳しくは、本発明は、特に、溶 接による接合部の近縁における電極チップの異常消耗が 知えられ、長期に渡って優れた性能が維持されるスパー クブラグに関する。

#### [0002]

【従来の技術】スパークブラグの中心電極を形成する電 極チップは、中心電極の基体の端面にレー学階級により 接合される。基体は、通常、ニッケル又はニッケル合金 により形成され、イリジウム等の貴金属からなる電極チ ップを用いた場合は、イリジウム等を含み、且つニッケ ル含量の多い合金からなる接合部が形成される。この合 金はイリジウム等の貴金属に比べて熱電子放出が良好で あり、放電部と接合部とが近接していると、火花が接合 部の方向へと流れ易くなる。そのため、接合部近縁にお ける電極チップの異常消耗を生じ易くなり、電極チップ が腕戻することもある。

【0003】特開平11-3765号公報には、電極チップの径方向の1/2の位置における溶融部(接合部)

の厚さが0.2mm以上であれば、十分な耐火性を有す なスパークブラグが得られると説明されている。しか し、径が1mm以下、特に0.6mm以下の電極チップ をレーザ落後した場合は、放電部と溶腫部とを、特に、 経方向において十分に腫間させることができず、溶融部 近縁における電棒チップの実常消耗が避けられない。そ のため、実際にエンジンに取り付けて使用した場合に、 電極チップが服然することもあり、初期設定より寿命が 照くなることがある。

## [0004]

【発明が解除しようとする課題】 本発明は、上記の従来 の問題点を解決するものであり、内然機関用スパークブ ラグの中心電線を形成する電線チップの程方向と長さ方 向において、放電部と接合部とをできる限り離間させる ことにより、特に、接合部の近縁における電線チップの 異常消耗が抑えられ、長期に渡って優れた性能が維急さ れるスパークブラグを提供することを目的とする。

#### [0005]

【課題を解決するための手段】第1発明の内燃機関用スパークプラグは、基体と、一端側が該基体の端面に接合された電極チップと、該基体の成分と該電極チップの成分とを含有する合金から形成され、該基体と該電極チップとを接合する接合部とからなる軸線方向に延びる中心電極を備え、該接合部と、該電極チップの他端側の端面を極大ともの、1.6 断であって、上記電極チップと上記接合部との界面のうち上記他端側に最も近い位置における上記電極チップの径方向の寸法が、上記他端側における上記電極チップの径方向の寸法が、上記を端側により、上記を振手、といるとを検性とする。

【0007】電棒チップは、通常、基体にレーザ溶接に より接合される。この際、基体の端面の周縁と電棒チップ つの一端側の周縁とが溶強し、基体の成分と電梯チップ の成分とを含有する合金からなる上記「接合部」が形成 される。尚、電棒チップが接合される基体の端面とは、 平坦面ばかりでなく、電棒チップを嵌装して接合するた めの凹部を存する場合は、この凹部の底面をも意味する ものとする。

【0008】接合部と電極チップの他離脚の端面との距離(図2において符号「」」で表される。)は「少なくとも0.15 mm」であり、特に0.20 mm以上、更には0.25 mm以上であることが好ましい。これにより、放電部と接合部とを電極チップの長さ方向において離間させることができる。この距離が0.15 mmよれ場である場合は、放電部の火化が接合部の方向へ流れ場く、接合部の近縁において電極チップが異常消耗する。この距離は0.5 mm、特に0.7 mmであれば、実質的に異常消耗のいスパークプラグとすることができ、それ以下に思くする系要はない。

【0001また、電極チップと接合常との界面のうち、電極チップの他端側に最も近い位間における電極チップの極端的が技 (図とはおいて「D」で支されるす法である。)は、他端側における径方向の寸法 (図2において「d」で表される寸法である。)は、他端側における径方向の寸法が基体にもの、2mm」大き、特に少なくともの、2mm」大き、特に少なくともの、2mm」大き、電機において他端側より大きい電極チップとすることにより、放電部と接合部とを電極チップの経方向において離間させることができる。これにより、放電部の火花が接合部の方向へ流れることによる接合部の近縁における電極チップの異常消耗をより確実に抑えることができる。

【0010】径方向の寸法が基体に接合される一端側に おいて他端側より大きい電極チップは、他端側から一端 側へと競投好に径を大きぐすることにより形成すること ができる。例えば、径の大きい円筒体と径の小さい円筒 体とが軸を一にして一体となった形状とすることができる。の形状では図2のように階段部の上面が外方、且 つ下方へ向かって傾斜している電極チップとすることも できる。また、電極チップの周面が他端側から一端側 とチーバー状たのた電極チップとすることもできる。 この場合に、他端側端面から一端側端面へと連続的に径 が変化したものであってもよいし、途中で傾斜角が変化 したものであってもよいし、途中で傾斜角が変化

【0011】第1発則の次ペークブラグでは、第2発則のように、電極チップと接合部との界面のうち、電極チップの地郷間に最も近い位置からの、電極チップの側線に対して垂直方向の接合部の深き(図2において符号sで表される。)が0.1 mm以上であることが好ましい。接合部の深さが0.1 mm未満であると、電極チップと基体との接合強度が不十分になることがある。また、接合部の深さが十分でない場合は、電極チップの異常消化により、接合強度が低下し易く、電極チップの異となっていまった。との接合部の深さが一分でない場合は、電極チップの異と、特別に0.18 mm以上であれば、電極チップと基体とがより、担当に接合されるため特に好ましい。接合部の深さは0.3 mmであれば十分であり、0.3 mmを越

えて深くする必要はない。

【0012】電輸子ップの一端側及び他端側の径方向の 寸法は特に限定されないが、第3発明のように、他端側 の径方向の寸法が0.4~1.2mmであることが好ま しい。この寸法が0.4mm未満であると、元々の径が 小さいため、異常消耗しなくても、スパークプラグの寿 命が類くなる傾向にある。一方、他端側の径方向の寸法 が1.2mmを題える場合は、元々の径が大きいため、 たとえ異常部耗してもその影響な小さい。

【0013】即ち、径方向における消耗量が同じである場合は、元々の径が大きいほうが消耗後の将も大きく、強度も大きい。また、径方向において同程度に消耗する場合、体積としての消耗量化径が大きいほど多く、1スパーク当たりの消耗量はほぼ同じであるため、元々の径が大きいほうが経方向において同程度に消耗するまで、長時間を要する。従って、元々の径が大きければ、特に、第1兆明のような特定の形状、寸法にしなくても、十分に寿命の良いスパークブラグとすることができる。このように、第1兆明の作用、効果は、径方向の寸法が1.2mm以下である場合により顕著である。

【0014】第1乃至第3発明において、電極チップは、耐火花消耗性に優れ、ガソリンに鉛が含まれている場合にも腐食し難いイリジウム又はイリジウム合金により形成することが好ましい。また、高温における耐酸化性を向上させるため、Ir-Rh合金、Ir-Rh-Ru合金及びIr-Rh-Pt合金を用いることがより好ましい。

【0015】電極チップは、特に、第4発明のように、 (1) 3~50質量%のRh、(2) 1~10質量%の Pt、又は(3) RhとRu若しくはPtとの合計が5 0質量%以下であり且つそれぞれ1質量%以上の該R h、該Ru、該Ptを含有するIrを主成分とする合金 により形成することが好ましい。このIェ合金には他の 白金族元素等が含まれていてもよいが、通常、上記組成 の合金が使用される。Rhが3質量%未満、或いはPt が1質量%未満であると、耐酸化性が十分に向上しな い。一方、Rhが50質量%を越える場合は、耐火花消 耗性がやや低下する傾向にある。しかし、このRhによ り電極チップの加工が容易となるため、Rhの量比は1 0~40質量%、特に20~32質量%とすることがよ り好ましく、必要であればRhが50質量%を越える合 金を用いることもできる。また、Ptが10質量%を越 える場合は、電極チップの融点が低下するとともに I r のみである場合より更に加工し難くなるため、Ptの量 比は2~7質量%とすることがより好ましい。

【0016】RhとRu若しくはPtとを併用すると、 耐酸化性を維持しつる倫本Rhを1質量%にまで低減 させることができ、好ましい。この場合に、Rh、R u、Ptの各々が1質量%未満であると、耐酸化性が十 分に向上しない。一方、RhとRu若しくはPtとの合 計が50質量%を越える場合は、融点の低下により耐火 花消耗性がやや低下する傾向にある。耐酸化性を向上さ せつつ融点の低下を最小限に抑えるためには、RhとR u若しくはPtとの合計量は2~10質量%とすること がより好ましい。尚、Rh、Ru及びPtを含有するI Γ を主成分とする電極チップであってもよく、Rh、R u及びPtの合計が50質量%以下であり、目つそれぞ れが1質量%以上であれば、同様に十分な耐酸化性と耐 火花消耗性とを有する電極チップとすることができる。 【0017】一端側と他端側における径方向の寸法が異 なる電極チップの作製方法は特に限定されないが、第5 発明のように、粉末焼結法又は熱間ヘッダー加工法によ り作製することが好ましい。粉末焼結法では、金属粉末 とショウノウ等のバインダなどとを混合し、型成形した 後、所定の温度で焼成することにより、容易に所要形状 の電極チップを作製することができる。また、ヘッダー 加工の加工温度は900~1300℃程度とし、必要で あれば加丁時に勢処理を施すことにより、歪みを除去す ることが好ましい。このヘッダー加工においてアトマイ ズ球等を使用することによって、より安価な電極チップ とすることもできる。

【0018】第1乃至第5秒明の内燃機関用スパークプラグでは、前記はと、後認の実施例における条件により行われる耐入試験後の電路チップの消耗した部分の径方向の寸法(図3においてd'で表される寸法である。)との差により表される異常消耗量は一d'が0.18 m以下、特に0.1 m以下であることが好ましい。このようにd—d'が特定値以下のスパークプラグであれば、電極チップの加速的な消耗が十分に抑えられ、長期に渡って優れた性能が維持される。

### [0020]

【発明の実施の形態】以下、実施例により本発明を更に 詳しく説明する。

#### (1) スパークプラグの製造

R hを 4 0質量%含有する I r 合金からなり、他端側の 径が 0.6 mmであり、一端側の径が 0.6 mm(図 2 におけるD — d — 0) である円柱状の運搬チップ、並び に一端側の径が0.7 mm(図2におけるD — d = 0.1 mm)。0.8 mm(図2におけるD — d = 0.2 m m)及び0.9 mm(図2におけるD — d = 0.3 m m)であって、一端側における径が大きい寄付き電極チップ(図2に示す断形状を有する。)を熱間ヘッダー加工法により作製した。

【0021】 これらの電極チップをN: 合金からなる中 心電極の基体にレーザ溶接により接合し、図2における 上が0.05mm、0.15mm、0.15mm、0.2 mm、0.25mm、0.3mm、0.35mm、0.4 4mm、0.45mm、0.5mm、0.55mm、0.6mm、0.65mm、0.7mmであるスパー クプラグを製造した。

【0022】これらのスパークブラグは、図1に示すように、基体11と電極チップ12とからなる中心電極 1、中心電極、1の周面に接近て看記まれる絶微体 4、絶 縁体 4 に外接して設けられる主体金具5, 主体金具5の 端面の一部に連接され、他端か中心電板1と対向するように配置される外側電板3、及びその他の部材(図の端划 10、により構成される。また、電域チップ12の一端刻 121の周縁は基体11にレーザ溶接により接合され、接合部2が形成される。高、外側電板、絶縁を及び主体 を具等、スパークブラグの他の部分の材質は、従来の一般的なスパークブラグの他の部分の材質は、従来の一般的なスパークブラグと同様にした。

【0023】(2)耐久性の評価

排気量3000cc、6気筒のガソリンエンジンを使用 し、5000rpm、WOT (wide open t hrottle) の条件で400時間の流分試験を行 い、電極チンブの風常消耗量を、投影機により測定した d及びd!の値から算出した。結果を図4のグラフに示 す。尚、基体の最高温度はいずれの場合も850~90 0でであった。

【0024】図4の結果によれば、D−dが0である場合と、D−dが0.1mmである場合は、Lとd−d'
との相関は近似しており、Lが0.15mmではd−d'が0.23mmであり、Lが0.2mmでもd−d'が0.2mmである場合は、Lが0.15mmではd−d'が0.1mmである場合は、Lが0.15mmではd−d'が0.17mm、Lが0.15mmではd−d'が0.17mm、Lが0.15mmではd−d'が0.17mm、Lが0.15mmではd−d'が0.07mmであり、Lが0.2mmであればd−d'が0.07mmであり、Lが0.2mmであればd−d'が0.07mmであり、Lが0.2mmであればd−d'は0.06mmと非常に小さくなる。このように、D−dが0.2mmにあっても異常消耗を十分に抑え得ることが分かる。

【0025】尚、本発明においては、上記の実施例に限 られず、目的、用途に応じて本発明の範囲内で種々変更 した実施例とすることができる。即ち、R hを 4 0 質量 給含有する I r 合金を、R hを 3 2 質量%含有する I r 合金、R hを 2 0 質量%含有する I r 合金及び P t を 5 質量%含有する I r 合金とした他は、同様にしてスパー クプラグを製造し、同様にして耐欠性を評価したところ (程し、組成によって消耗量がやや異なるため、耐久就 製時間を、R hを 3 2 質量%含有する I r 合金の場合は 4 5 0 時間、R hを 2 0 質量%含有する I r 合金のび P セを 5 質量%含有する I r 合金の場合は 50 0 時間とした。)、同様にLが0・1 5 mm以上であり、D ー dが 0・2 mm以上であれば異常消耗傷の少ない耐久性に優 れたスパークプラグとすることができた。

# [0026]

【発明の効則】第1発明によれば、中心電極の電磁チップが顕常前律がることがなく。編外性に優れ、寿命の以いスパークプラグとすることができる。また、第2乃至第3発明の特定の構成とすることによって、及び第4発明の特定の組成の合金を用いることによって、より編外、住に優れたスパークブラグとすることができる。更に、第5発明によれば、第1乃至第4発明のスパークブラグにおいて用いられる特定の電磁チップを容易に作製することができる。

## 【図面の簡単な説明】

【図1】スパークプラグの中心電極及び外側電極を含む 先端部分の構造を示す網断面図である。

【図2】基体に電極チップがレーザ溶接された中心電極 の先端部分を拡大して示す緩衝面図である。

【図3】耐久試験により基体と電極チップとの接合部の 近縁において異常消耗した様子を示す縦断面図である。 【図4】接合部と電極チップの他端側の端面との距離

【図4】接合部と电機デックの他端側の端面との距離 (L) と、電極チップの一端側と他端側の径方向の寸法 の差(D-d)により変化する異常消耗量(d-d') との相関を示すグラフである。

# 【符号の説明】

1:中心電極、11:中心電極の基体、12:中心電極 の電極チップ、12:1:電極デップの一端側、122: 電極チップの他端側、123:電極チップの開門活性した部分、2:基体と電極チップとの接合部、3:外側電極、3:外側電極、3:外側電極、3:外側電極チップ、4:絶縁体、5:主体金具、1:接合部と電極チップの他端側の端面との距離。D:電極チップの接合部に最も近い位置における径方向の寸法、d:電極チップの接合部に最も近い位置における径方向の寸法、s:電極チップの接合に最も近い位置における接合部の深さ、d:電極チップの接針にた部分の移方向の寸法。

